

DOCKET NO.: 257569US0PCT

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

IN RE APPLICATION OF: Otto MACHHAMMER, et al.

SERIAL NO.: NEW U.S. PCT APPLICATION

FILED: HEREWITH

INTERNATIONAL APPLICATION NO.: PCT/EP03/02192

INTERNATIONAL FILING DATE: March 4, 2003

FOR: CONTINUOUS HETEROGENEOUSLY CATALYZED PARTIAL DEHYDROGENATION

REQUEST FOR PRIORITY UNDER 35 U.S.C. 119
AND THE INTERNATIONAL CONVENTION

Commissioner for Patents
Alexandria, Virginia 22313

Sir:

In the matter of the above-identified application for patent, notice is hereby given that the applicant claims as priority:

<u>COUNTRY</u>	<u>APPLICATION NO</u>	<u>DAY/MONTH/YEAR</u>
Germany	102 11 275.4	13 March 2002

Certified copies of the corresponding Convention application(s) were submitted to the International Bureau in PCT Application No. PCT/EP03/02192. Receipt of the certified copy(s) by the International Bureau in a timely manner under PCT Rule 17.1(a) has been acknowledged as evidenced by the attached PCT/IB/304.

Respectfully submitted,
OBLON, SPIVAK, McCLELLAND,
MAIER & NEUSTADT, P.C.



Norman F. Oblon
Attorney of Record
Registration No. 24,618
Surinder Sachar
Registration No. 34,423

Customer Number

22850

(703) 413-3000
Fax No. (703) 413-2220
(OSMMN 08/03)

BEST AVAILABLE COPY

PATENT COOPERATION TREATY

C'd PCT/PTO 08 SEP 2004

PCT

NOTIFICATION CONCERNING
SUBMISSION OR TRANSMITTAL
OF PRIORITY DOCUMENT

(PCT Administrative Instructions, Section 411)

From the INTERNATIONAL BUREAU

To:

BASF AKTIENGESELLSCHAFT
67056 Ludwigshafen
Germany

Date of mailing (day/month/year)

23 April 2003 (23.04.03)

Applicant's or agent's file reference

0000053339

IMPORTANT NOTIFICATION

International application No.

PCT/EP03/02192

International filing date (day/month/year)

04 March 2003 (04.03.03)

International publication date (day/month/year)

Not yet published

Priority date (day/month/year)

13 March 2002 (13.03.02)

Applicant

BASF AKTIENGESELLSCHAFT et al

1. The applicant is hereby notified of the date of receipt (except where the letters "NR" appear in the right-hand column) by the International Bureau of the priority document(s) relating to the earlier application(s) indicated below. Unless otherwise indicated by an asterisk appearing next to a date of receipt, or by the letters "NR", in the right-hand column, the priority document concerned was submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b).
2. This updates and replaces any previously issued notification concerning submission or transmittal of priority documents.
3. An asterisk(*) appearing next to a date of receipt, in the right-hand column, denotes a priority document submitted or transmitted to the International Bureau but not in compliance with Rule 17.1(a) or (b). In such a case, the attention of the applicant is directed to Rule 17.1(c) which provides that no designated Office may disregard the priority claim concerned before giving the applicant an opportunity, upon entry into the national phase, to furnish the priority document within a time limit which is reasonable under the circumstances.
4. The letters "NR" appearing in the right-hand column denote a priority document which was not received by the International Bureau or which the applicant did not request the receiving Office to prepare and transmit to the International Bureau, as provided by Rule 17.1(a) or (b), respectively. In such a case, the attention of the applicant is directed to Rule 17.1(c) which provides that no designated Office may disregard the priority claim concerned before giving the applicant an opportunity, upon entry into the national phase, to furnish the priority document within a time limit which is reasonable under the circumstances.

Priority datePriority application No.Country or regional Office
or PCT receiving OfficeDate of receipt
of priority document

13 Marc 2002 (13.03.02)

102 11 275.4

DE

31 Marc 2003 (31.03.03)

The International Bureau of WIPO
34, chemin des Colombettes
1211 Geneva 20, Switzerland

Facsimile No. (41-22) 740-1435

Authorized officer

Chantal AUMAITRE

Telephone No. (41-22) 338 8669

BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

**PRIORITY
DOCUMENT**
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)



REC'D 31 MAR 2003

WIPO

PCT

Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Patentanmeldung

Aktenzeichen: 102 11 275.4

Anmeldetag: 13. März 2002

Anmelder/Inhaber: BASF AG, Ludwigshafen/DE

Bezeichnung: Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung

IPC: C 07 C, B 01 J

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 4. Februar 2003
Deutsches Patent- und Markenamt

Der Präsident
Im Auftrag

Aguerks

Patentansprüche

1. Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung wenigstens eines zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffs in der Gasphase, bei dem

5 - einer Reaktionszone ein den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthaltendes Reaktionsgas kontinuierlich zugeführt wird,

10 - das Reaktionsgas in der Reaktionszone über wenigstens ein Katalysatorfestbett geführt wird, an welchem durch katalytische Dehydrierung molekularer Wasserstoff und partiell wenigstens ein dehydrierter Kohlenwasserstoff gebildet werden,

15 - dem Reaktionsgas vor und/oder nach Eintritt in die Reaktionszone wenigstens ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt wird,

20 - der molekulare Sauerstoff in der Reaktionszone im Reaktionsgas enthaltenen molekularen Wasserstoff teilweise zu Wasserdampf oxidiert und

25 - der Reaktionszone ein Produktgas entnommen wird, das molekularen Wasserstoff, Wasserdampf, den wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff und den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthält,

30 dadurch gekennzeichnet, daß das der Reaktionszone entnommene Produktgas in zwei Teilmengen identischer Zusammensetzung aufgeteilt und eine der beiden Teilmengen als Kreisgas in die Reaktionszone zurückgeführt wird.

35

40

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß das wenigstens eine Katalysatorfestbett von Dehydrierkatalysatoren gebildet wird, die 10 bis 99,9 Gew.-% Zirkondioxid, 0 bis 60 Gew.-% Aluminiumoxid, Siliciumdioxid und/oder Titandioxid und 0,1 bis 10 Gew.-% mindestens eines Elements der ersten oder zweiten Hauptgruppe, eines Elements der dritten Nebengruppe, eines Elements der achten Nebengruppe des Periodensystems der Elemente, Lanthan und/oder Zinn mit der Maßgabe enthalten, daß die Summe der Gewichtsprozente 10 100 Gew.-% ergibt.
3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß das Katalysatorfestbett Katalysatorstränge und/oder Katalysatorringe umfaßt.
4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß der zu dehydrierende Kohlenwasserstoff Propan und/oder Butan ist.
5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß dem Reaktionsgas ausschließlich vor seinem Eintritt in die Reaktionszone wenigstens ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt wird.
6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß als wenigstens ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas Luft zugesetzt wird.
7. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß der Reaktionszone abgesehen vom Kreisgas kein weiteres molekularen Wasserstoff enthaltendes Gas zugesetzt wird.
8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß das der Reaktionszone zugeführte Reaktionsgas Wasserdampf enthält.
9. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, daß die als Kreisgas in die Reaktionszone rückgeföhrte Teilmenge des der Reaktionszone entnommenen Produktgases 40 20 bis 80 % der entnommenen Produktgasmenge beträgt.
10. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß die nicht als Kreisgas in die Reaktionszone rückgeföhrte Teilmenge des Produktgases, gegebenenfalls nach einer Teilabtrennung von darin enthaltenen, von dem wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff verschiedenen,

Komponenten, zu Zwecken der partiellen Oxidation und/oder Ammonoxidation des dehydrierten Kohlenwasserstoffs verwendet wird.

5 11. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 10, dadurch gekennzeichnet, daß das Reaktionsgas ein aus einer partiellen Oxidation und/oder Ammonoxidation des dehydrierten Kohlenwasserstoffs kommendes, von dem wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthaltendes, zweites Kreisgas zugesetzt

10 enthält.

12. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, daß das aus der partiellen Oxidation und/oder Ammonoxidation des dehydrierten Kohlenwasserstoffs in die

15 Reaktionszone rückgeführte zweite Kreisgas das einzige molekularen Sauerstoff enthaltende Gas ist, das der Reaktionszone zugesetzt wird.

13. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 12, dadurch gekennzeichnet, daß es in einem Strahlpumpen-Kreislaufreaktor

20 durchgeführt wird.

14. Reaktor, enthaltend wenigstens eine Katalysatorbeschickung, die sich zur katalytischen Dehydrierung von zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffen eignet und wenigstens eine Strahlpumpe.

30

35

40

45

Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung

5 Beschreibung

Vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung wenigstens eines zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffs in der Gasphase, bei dem

10

- einer Reaktionszone ein den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthaltendes Reaktionsgas kontinuierlich zugeführt wird,
- 15 - das Reaktionsgas in der Reaktionszone über wenigstens ein Katalysatorfestbett geführt wird, an welchem durch katalytische Dehydrierung molekularer Wasserstoff und partiell wenigstens ein dehydrierter Kohlenwasserstoff gebildet werden,
- 20 - dem Reaktionsgas vor und/oder nach Eintritt in die Reaktionszone wenigstens ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt wird,
- der molekulare Sauerstoff in der Reaktionszone im Reaktionsgas enthaltenen molekularen Wasserstoff teilweise zu Wasserdampf oxidiert und
- 25 - der Reaktionszone ein Produktgas entnommen wird, das molekularen Wasserstoff, Wasserdampf, den wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff und den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthält.

Außerdem betrifft vorliegende Erfindung eine Vorrichtung zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens.

35

Der in dieser Anmeldung verwendete Begriff „dehydrierte Kohlenwasserstoffe“ soll acyclische und cyclische aliphatische Kohlenwasserstoffe mit einer oder mehreren C,C-Doppelbindungen im Molekül umfassen. Beispiele für solche aliphatische Kohlenwasserstoffe sind Propen, iso-Buten, 1-Buten, 2-Buten und Butadien. D.h., zu den dehydrierten Kohlenwasserstoffen gehören insbesondere die einfach ungesättigten linearen (n-Alkene) oder verzweigten aliphatischen Kohlenwasserstoffe (z.B. iso-Alkene), sowie die Cycloalkene. Ferner sollen die dehydrierten Kohlenwasserstoffe auch die Alkapolyene (z.B. Diene und Triene) umfassen, die mehr als eine Kohlenstoff-Kohlenstoff-Doppelbindung im Molekül enthalten. Er soll aber auch Kohlenwasserstoffver-

bindungen umfassen, die ausgehend von Alkylaromaten wie Ethylbenzol oder Isopropylbenzol durch Dehydrierung des Alkylsubstituenten erhältlich sind. Das sind z.B. Verbindungen wie Styrol oder α -Methylstyrol.

5

Ganz generell bilden dehydrierte Kohlenwasserstoffe wertvolle Ausgangsverbindungen zur Synthese von z.B. funktionalisierten, radikalisch polymerisierbaren, Verbindungen (z.B. Acrylsäure aus Propen oder Methacrylsäure aus Isobuten) und deren Polymerisationsproduktten. Sie eignen sich aber auch zur Herstellung von Verbindungen wie Methyl-tert.-butyl-ether (Folgeprodukt von isobuten, das z.B. als Kraftstoffadditiv zur Erhöhung der Oktanzahl geeignet ist). Dehydrierte Kohlenwasserstoffe können aber auch als solche selbst zur Polymerisation verwendet werden.

15

Es ist allgemein bekannt, dehydrierte Kohlenwasserstoffe durch kontinuierliche heterogen katalysierte partielle Dehydrierung von zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffen in der Gasphase herzustellen (vgl. z.B. DE-A 10028582, DE-A 10047642, DE-A 19937107 und in diesen Schriften zitierte Literatur).

Als zu dehydrierende Kohlenwasserstoffe kommen dabei insbesondere die acyclischen und cyclischen Alkane, aber auch Olefine (deren C,C-Doppelbindungszahl erhöht werden soll) in Betracht (als Beispiel sei die heterogen katalysierte partielle Dehydrierung von n-Butenen zu Butadien erwähnt).

D.h., der Begriff „zu dehydrierende Kohlenwasserstoffe“ umfaßt in dieser Patentanmeldung insbesondere C₂- bis C₁₆-Alkane wie z.B. Ethan, Propan, n-Butan, iso-Butan, n-Pantan, iso-Pantan, n-Hexan, n-Heptan, n-Octan, n-Nonan, n-Decan, n-Undecan, n-Dodecan, n-Tri-decan, n-Tetradecan, n-Pentadecan und n-Hexadecan.

Insbesondere aber gelten alle in dieser Schrift getroffenen Aussagen für C₂- bis C₈-Alkane als zu dehydrierende Kohlenwasserstoffe und ganz besonders für C₂- bis C₄-Kohlenwasserstoffe als zu dehydrierende Kohlenwasserstoffe.

D.h., zu dehydrierende Kohlenwasserstoffe sind in dieser Schrift vor allem Ethan, Propan, n-Butan und iso-Butan, aber auch 1-Buten und 2-Buten.

Heterogen katalysierte partielle Dehydrierungen von zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffen benötigen vergleichsweise hohe Reaktionstemperaturen. Der dabei erzielbare Umsatz ist normalerweise durch das thermodynamische Gleichgewicht begrenzt. Typische Reaktionstemperaturen betragen 300 bis 700°C. Pro Molekül

dehydriertem Kohlenwasserstoff wird dabei in der Regel wenigstens ein Molekùl Wasserstoff erzeugt.

Charakteristisch für heterogen katalysierte partielle Dehydrierungen von zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffen ist ferner, daß sie endotherm verlaufen. Die für die Einstellung eines gewünschten Umsatzes benötigte Dehydrierwärme muss daher dem Reaktionsgas entweder vorab und/oder im Verlauf der katalytischen Dehydrierung zugeführt werden.

Bei der Mehrzahl der bekannten Verfahren der heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung von zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffen wird die Dehydrierwärme außerhalb des Reaktors erzeugt und dem Reaktionsgas von außen zugeführt. Dies erfordert jedoch aufwendige Reaktor- und Verfahrenskonzepte und führt insbesondere bei hohen Umsätzen zu steilen Temperaturgradienten im Reaktor, mit dem Regelnachteil einer erhöhten Nebenproduktbildung.

Alternativ kann die Dehydrierwärme auch unmittelbar im Reaktionsgas selbst dadurch erzeugt werden, daß man durch Zusatz von molekularem Sauerstoff entweder bei der Dehydrierung gebildeten oder zusätzlich zugeführten Wasserstoff exotherm zu Wasserdampf verbrennt. Dazu wird dem Reaktionsgas vor und/oder nach Eintritt in die den Dehydrierkatalysator enthaltende Reaktionszone ein sauerstoffhaltiges Gas und gegebenenfalls Wasserstoff zugesetzt. Entweder der Dehydrierkatalysator selbst (dies gilt für die meisten Dehydrierkatalysatoren) und/oder zusätzlich eingebrachte Oxidationskatalysatoren erleichtern im Regelfall die erwünschte Wasserstoffoxidation (vgl. DE-A 10028582). Solchermaßen mittels Wasserstoffverbrennung freigesetzte Reaktionswärme ermöglicht in günstigen Fällen den völligen Verzicht auf eine indirekte Reaktorheizung und damit vergleichsweise einfache Verfahrenskonzepte sowie auch bei hohen Umsätzen beschränkte Temperaturgradienten im Reaktor.

Nachteilig an den Verfahren der direkten Wärmeerzeugung mittels Wasserstoffverbrennung im Reaktionsgas ist jedoch, daß sie entweder in signifikantem Umfang des Zusatzes von externem molekularem Wasserstoff bedürfen, der vergleichsweise teuer ist, oder daß die Selektivität der Bildung des dehydrierten Kohlenwasserstoffs nicht voll zu befriedigen vermag, da der zugesetzte molekulare Sauerstoff bei alleiniger Zugriffsmöglichkeit auf während der heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung gebildeten Wasserstoff regelmäßig nicht nur diesen molekularen Wasserstoff sondern häufig auch eine Teilmenge an zu dehydrierendem und/oder an be-

reits dehydriertem Kohlenwasserstoff verbrennt, was die Zielproduktselektivität in unerwünschter Weise mindert.

Die Aufgabe der vorliegenden Erfindung bestand daher darin, ein wie eingangs definiertes Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung wenigstens eines zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffs in der Gasphase zur Verfügung zu stellen, das die vorgenannten Nachteile entweder nicht mehr und/oder nur noch in geminderter Form aufweist.

10

Demgemäß wurde ein Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung wenigstens eines zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffs in der Gasphase gefunden, bei dem

15

- einer Reaktionszone ein den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthaltendes Reaktionsgas kontinuierlich zugeführt wird,

20

- das Reaktionsgas in der Reaktionszone über wenigstens ein Katalysatorfestbett geführt wird, an welchem durch katalytische Dehydrierung molekularer Wasserstoff und partiell wenigstens ein dehydrierter Kohlenwasserstoff gebildet werden,

25

- dem Reaktionsgas vor und/oder nach Eintritt in die Reaktionszone wenigstens ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt wird,

30

- der molekulare Sauerstoff in der Reaktionszone im Reaktionsgas enthaltenen molekularen Wasserstoff teilweise zu Wasserdampf oxidiert und

35

- der Reaktionszone ein Produktgas entnommen wird, das molekularen Wasserstoff, Wasserdampf, den wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff und den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff enthält,

40

dadurch gekennzeichnet, daß das der Reaktionszone entnommene Produktgas in zwei Teilmengen identischer Zusammensetzung aufgeteilt und eine der beiden Teilmengen als Kreisgas in die Reaktionszone zurückgeführt wird.

45

Das erfindungsgemäße Verfahren eignet sich insbesondere für die heterogen katalysierte partielle Dehydrierung von Propan zu Propen, von Butan zu Buten und/oder Butadien sowie von Butenen zu Butadien.

Es unterscheidet sich von der katalytischen Oxidehydrierung von Kohlenwasserstoffen insbesondere dadurch, daß bei der katalytischen Oxidehydrierung kein Wasserstoff gebildet wird. Vielmehr wird dort der dem zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff entrissene Wasserstoff unmittelbar als Wasser (H_2O) entrissen. Dazu bedarf es in der Regel anderer Reaktionsbedingungen und anderer Katalysatoren.

Prinzipiell können für das erfindungsgemäße Verfahren alle Dehydrierkatalysatoren eingesetzt werden, die im Stand der Technik für heterogen katalysierte partielle Dehydrierungen von zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffen in der Gasphase unter Bildung von molekularem Wasserstoff empfohlen werden.

Sie lassen sich grob in zwei Gruppen unterteilen. Nämlich in solchen, die oxidischer Natur sind (z.B. Chromoxid und/oder Aluminiumoxid) und in solche, die aus wenigstens einem auf einem, in der Regel oxidischen, Träger abgeschiedenen, in der Regel vergleichsweise edlen, Metall (z.B. Platin) bestehen. Lewis-acide Dehydrierkatalysatoren, die im wesentlichen keine Brönsted-Acidität aufweisen, gemäß der DE-A 10047642 sind erfindungsgemäß bevorzugt.

Geeignet sind somit insbesondere alle Dehydrierkatalysatoren die in der DE-A 10060099 (das Ausführungsbeispiel), der WO 99/46039, der US-A 4788371, der EP-A 705136, der WO 99/29420, der US-A 5220091, der US-A 5,430,220, der US-A 5877369, der EP-A 117146, der DE-A 19937106, der DE-A 19937105, der DE-A 10047642 sowie der DE-A 19937107 empfohlen werden.

Im besonderen können für alle in dieser Schrift angesprochenen Varianten des erfindungsgemäßen Verfahrens sowohl der Katalysator gemäß Beispiel 1, als auch gemäß Beispiel 2, als auch gemäß Beispiel 3, als auch gemäß Beispiel 4 der DE-A 19937107 eingesetzt werden.

Dabei handelt es sich um Dehydrierkatalysatoren, die 10 bis 99,9 Gew.-% Zirkondioxid, 0 bis 60 Gew.-% Aluminiumoxid, Siliciumoxid und/oder Titandioxid und 0,1 bis 10 Gew.-% mindestens eines Elements der ersten oder zweiten Hauptgruppe, eines Elements der dritten Nebengruppe, eines Elements der achten Nebengruppe des Periodensystems der Elemente, Lanthan und/oder Zinn enthalten, mit der Maßgabe, daß die Summe der Gewichtsprozente 100 Gew.-% ergibt.

Die Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens an im festen Zustand befindlichen selektiv wirkenden Katalysatoren ist dadurch bedingt, daß die Dehydrierung (Spaltung von C-H) gegenüber der Crackung (Spaltung von C-C) kinetisch benachteiligt ist. Infolge 5 der selektiv wirkenden Katalysatoren, die üblicherweise so beschaffen sind, daß sie unter Ausschluß von Sauerstoff bei Temperaturen von 300 bis 700°C (z.B. bei 600°C) eine signifikante Dehydrierung entfalten (im Fall von Propan als zu dehydrierendem Kohlenwasserstoff beträgt die Propylenausbeute bei Propan-Bela- 10 stungen der Katalysatoren von z.B. 1000 h⁻¹ wenigstens 30 mol-% im einmaligen Durchgang (bezogen auf eingesetztes Propan)), entstehen Nebenprodukte wie Methan, Ethylen und Ethan nur in untergeordneten Mengen.

15 Das im Rahmen des erfindungsgemäßen Verfahrens erforderliche wenigstens eine Katalysatorfestbett kann den Dehydrierungskatalysator zu unterschiedlichen Geometrien geformt enthalten. Für das erfindungsgemäße Verfahren geeignete Geometrien sind z.B. Formen wie Splitt, Tabletten, Monolithe, Kugeln oder Extrudate (Stränge, 20 Wagenräder, Sterne, Ringe). Die Länge im Fall von Extrudaten beträgt dabei zweckmäßig 2 bis 15 mm, häufig 2 bis 10 mm, vielfach 6 bis 10 mm und der Durchmesser des Extrudatquerschnitts beträgt zweckmäßig 1 bis 5 mm, häufig 1 bis 3 mm. Die Wanddicke beträgt im Fall von Ringen vorteilhaft 0,3 bis 2,5 mm, ihre Länge 2 bis 25 15 mm, häufig 5 bis 15 mm und der Durchmesser ihres Querschnitts 3 bis 10 mm. Ein geeignetes Formgebungsverfahren offenbart z.B. die DE-A 10047642 sowie die DE-A 19937107. Es fußt darauf, daß oxidische Trägermaterialien mit konzentrierter Mineralsäure (z.B. konzentrierte Salpetersäure) versetzt sich vergleichsweise gut 30 kneten und mittels eines Extruders oder einer Strangpresse in einen entsprechenden Formkörper überführen lassen.

Die Formkörper werden dann getrocknet, calciniert und anschließend in bestimmter Reihenfolge mit Salzlösungen übergossen. 35 Abschließend wird wieder getrocknet und calciniert.

In der weiteren Beschreibung wird vielfach spezifisch auf den erfindungsgemäß bevorzugten Fall der Propan-Dehydrierung eingegangen. Die dabei gemachten Ausführungen gelten jedoch in analoger Weise auch für andere dehydrierbare Kohlenwasserstoffe.

Die für das erfindungsgemäße Verfahren relevante Reaktionszone kann grundsätzlich in allen aus dem Stand der Technik für heterogen katalysierte partielle Dehydrierungen von Kohlenwasserstoffen 45 in der Gasphase an Festbettkatalysatoren bekannten Reaktortypen realisiert werden. Typische Reaktionstemperaturen liegen bei 200 bis 800°C, bzw. 400 bis 650°C. Der Arbeitsdruck liegt typisch im

Bereich von 0,5 bis 10 bar. Typische Katalysatorbelastungen mit Reaktionsgas betragen 300 bis 16000 h⁻¹.

Eine ausführliche Beschreibung geeigneter Reaktortypen enthält 5 z.B. „Catalytica® Studies Division, Oxidative Dehydrogenation and Alternative Dehydrogenation Processes, Study Number 4192 OD, 1993, 430 Ferguson Drive, Mountain View, California, 94043-5272 U.S.A.“.

10 Eine geeignete Reaktorform ist der Festbettrohr- oder Rohrbündelreaktor. Bei diesen befindet sich der Dehydrierungskatalysator (und gegebenenfalls spezifischer Wasserstoffoxidationskatalysator, wie er z.B. in den Schriften US-A 4788371, US-A 4886928, US-A 5430209, US-A 55530171, US-A 5527979, US-A 5563314 und 15 EP-A 832056 offenbart wird) als Festbett im Reaktionsrohr oder in einem Bündel von Reaktionsrohren. Die Reaktionsrohre werden üblicherweise dadurch indirekt beheizt, daß im die Reaktionsrohre umgebenden Raum ein Gas, z.B. ein Kohlenwasserstoff wie Methan, verbrannt wird. Günstig ist es, diese indirekte Form der Aufheizung lediglich auf den ersten etwa 20 bis 30 % der Festbettschüttung anzuwenden und die verbleibende Schüttungslänge durch die im Rahmen der Verbrennung freigesetzte Strahlungswärme auf die erforderliche Reaktionstemperatur aufzuwärmen. Das indirekte Aufheizen des Reaktionsgases wird erfindungsgemäß in vorteilhafter 20 Weise mit direktem Aufheizen durch Verbrennung mit molekularem 25 Sauerstoff im Reaktionsgas gekoppelt.

Durch diese Kopplung der erfindungsgemäßen direkten Wärmeeinbringung mit der indirekten Wärmeeinbringung ist in vergleichsweise 30 einfacher Form eine im wesentlichen isotherme Reaktionsführung erreichbar.

Übliche Reaktionsrohr-Innendurchmesser betragen etwa 10 bis 15 cm. Ein typischer Dehydrierrohrbündelreaktor umfasst ca. 300 35 bis 1000 Reaktionsrohre. Die Temperatur im Reaktionsrohrinneren bewegt sich üblicherweise im Bereich von 300 bis 700°C, vorzugsweise im Bereich von 400 bis 700°C. Der Arbeitsdruck liegt üblicherweise im Bereich von 0,5 bis 8 bar, häufig bei 1 bis 2 bar oder auch bei 3 bis 8 bar. In der Regel verlässt das 40 Produktgas das Reaktionsrohr und damit auch die Reaktionszone mit einer anderen (höheren oder tieferen) Temperatur als der Eingangstemperatur (vgl. auch US-A 4902849, US-A 4996387 und US-A 5389342). Typische Katalysatorbelastungen mit zu dehydrierendem Kohlenwasserstoff, z.B. Propan, liegen bei 500 bis 2000 h⁻¹ 45 (= Nl/l Katalysator · h).

Selbstverständlich kann das erfindungsgemäße Verfahren auch in einem Wanderbett-Reaktor durchgeführt werden (im Unterschied zum Wirbelbett soll in dieser Schrift das Wanderbett auch als Festbett betrachtet werden). Beispielsweise kann das Dehydrierkatalysator-Wanderbett in einem Radialstromreaktor untergebracht sein. In diesem bewegt sich der Katalysator langsam von oben nach unten, während das Reaktionsgas radial fließt. Es ist dabei zweckmäßig, mehrere Wanderbettreaktoren hintereinandergeschaltet zu betreiben. Dabei kann z.B. vor jedem Reaktor dem Reaktionsgas ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt werden, dessen Verbrennung im jeweiligen Reaktor auf die Reaktionstemperatur aufheizt.

Je nachdem, welches einen der hintereinandergeschalteten Reaktoren verlassende Produktgas im erfindungsgemäßen Sinne in zwei Teilmengen aufgeteilt und je nachdem in welchen Reaktor die eine Teilmenge rückgeführt wird, kann die erfindungsgemäß relevante Reaktionszone die Gesamtmenge der hintereinandergeschalteten Reaktoren oder nur eine Teilmenge (z.B. jeden Reaktor für sich) umfassen. Sind beispielsweise vier Reaktoren hintereinandergeschaltet und wird nur das den vierten Reaktor verlassende Produktgas erfindungsgemäß in zwei Teilmengen aufgeteilt und eine der beiden Teilmengen in den ersten der vorgeschalteten Reaktoren rückgeführt, umfaßt die erfindungsgemäß Reaktionszone alle vier Reaktoren. Wird dagegen nur das den ersten der hintereinandergeschalteten Reaktoren verlassende Produktgas erfindungsgemäß in zwei Teilmengen aufgeteilt und eine der beiden Teilmengen in den ersten Reaktor rückgeführt, umfaßt die erfindungsgemäß Reaktionszone lediglich den ersten Reaktor.

Für Wanderbett-Reaktoren erfindungsgemäß eingesetzte Dehydrierkatalysatoren weisen in zweckmäßiger Weise Kugelform auf. Der Arbeitsdruck liegt in typischer Weise bei 2 bis 5 bar. Die Reaktionstemperaturen liegen in typischer Weise bei 550 bis 660°C. Die Katalysatorbeschickung kann hier, wie auch im Fall aller anderen in dieser Schrift als für das erfindungsgemäß Verfahren als geeignet beschriebenen Reaktoren, mit einem Gemisch aus Dehydrier- und H₂-Oxidationskatalysatoren beschickt werden, wie es z.B. die EP-A 832056 empfiehlt.

Gemäß einer anderen Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens wird die erfindungsgemäß heterogen katalysierte Dehydrierung in einem Hordenreaktor realisiert. Dieser enthält ein oder mehrere räumlich aufeinanderfolgende Katalysatorbetten. Die Anzahl der Katalysatorbetten kann 1 bis 20, zweckmäßigerweise 2 bis

8, insbesondere 4 bis 6 betragen. Die Katalysatorbetten werden vorzugsweise radial oder axial vom Reaktionsgas durchströmt.

10 Im einfachsten Fall sind die Katalysatorfestbetten in einem Schachtofenreaktor axial oder in den Ringspalten von zentrisch ineinander gestellten zylindrischen Gitterrosten angeordnet. Ein Schachtofenreaktor entspricht einer Horde. Die Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens in einem einzelnen Schachtofenreaktor ist möglich.

11 Würde beim erfindungsgemäßen Verfahren dem Reaktionsgas vor und/oder nach Eintritt in die Reaktionszone kein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt, würde das Reaktionsgas im Hordenreaktor auf seinem Weg von einem Katalysatorbett zum nächsten Katalysatorbett zweckmäßig einer Zwischenerhitzung unterworfen, z.B. durch Überleiten über mit heißen Gasen erhitzte Wärmeaustauschrippen oder durch Durchleiten durch mit heißen Brenngasen beheizte Rohre.

12 Im Rahmen des erfindungsgemäßen Verfahrens wird vorstehend geschilderte Zwischenerhitzung wenigstens teilweise auf direktem Weg durchgeführt. Dazu wird dem Reaktionsgas entweder bereits vor Durchströmen des ersten Katalysatorbetts und/oder zwischen den nachfolgenden Katalysatorbetten in begrenztem Umfang ein molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas zugesetzt.

13 An wenigsten einem, gegebenenfalls an allen, Katalysatorbetten wird so in begrenztem Umfang dem Reaktionsgas vorab zugesetzter und/oder im Verlauf der Dehydrierung bebildeter molekularer Wasserstoff verbrannt. Die dabei freigesetzte Reaktionswärme ermöglicht so eine im wesentlichen autotherme Betriebsweise der erfindungsgemäßen heterogen katalysierten Kohlenwasserstoffdehydrierung.

14 In einer Ausführungsform der Erfindung erfolgt eine Zwischen einspeisung von sauerstoffhaltigem Gas gegebenenfalls vor jeder Horde des Hordenreaktors. In einer weiteren Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens erfolgt die Einspeisung von sauerstoffhaltigem Gas vor jeder Horde außer der ersten Horde. In einer weiteren Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens ist hinter jeder Sauerstoffeinspeisungsstelle eine Schüttung aus spezifischem, für Zwecke von H₂-Oxidationen geeignetem, Oxidationskatalysator vorhanden, gefolgt von einer Schüttung aus Dehydrierkatalysator. Bei Bedarf kann gegebenenfalls zusätzlich vor jeder Horde externer molekularer Wasserstoff zugeführt werden.

10

Erfindungswesentlich ist jedoch, daß es beim erfundungsgemäßen Verfahren keiner Einspeisung von externem molekularem Wasserstoff (damit ist molekularer Wasserstoff gemeint, der weder Bestandteil des in die Reaktionszone rückgeführten Kreisgases ist noch in der 5 Reaktionszone selbst gebildet wird) in notwendiger Weise bedarf.

Die Dehydriertemperatur im Hordenreaktor beträgt im allgemeinen 400 bis 800°C, der Druck im allgemeinen 0,2 bis 10 bar, bevorzugt 0,5 bis 4 bar und besonders bevorzugt 1 bis 2 bar. Die Gesamtgas- 10 belastung (GHSV) liegt in der Regel bei 500 bis 2000 h⁻¹, bei Hochlastfahrweise auch bis zu 16000 h⁻¹, regelmäßig 4000 bis 16000 h⁻¹.

Im erfundungsgemäßen Verfahren zu dehydrierende Kohlenwasser- 15 stoffe müssen keine Reinstoffe sein. Vielmehr kann der einge-setzte zu dehydrierende rohe Kohlenwasserstoff noch andere dehy-dierbare Gase enthalten. Im Fall des Propan kann dies Methan, Ethan, Ethylen, Propen, Butane, Butene, Propen, Acetylen, H₂S oder Pentane sein.

20 Das im Rahmen des erfundungsgemäßen Verfahrens dem Reaktionsgas vor und/oder nach Eintritt in die Reaktionszone zuzusetzende mo-lekularen Sauerstoff enthaltende Gas kann entweder reiner moleku-larer Sauerstoff oder ein Gemisch mit Inertgasen wie CO₂, N₂ oder 25 Edelgasen sein. Zweckmäßigerweise wird als molekularer Sauerstoff enthaltendes Gas normalerweise Luft verwendet.

In entsprechender Weise kann im Rahmen des erfundungsgemäßen Ver-fahrens der Reaktionszone gegebenenfalls extern zugesetzter mole- 30 kularer Wasserstoff in reiner oder in mit Inertgas verdünnter Form zugesetzt werden.

35 Da die erfundungsgemäße heterogen katalysierte partielle Dehy-drierung wenigstens eines zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffs unter Volumenzunahme verläuft, kann der Umsatz durch Erniedrigung des Partialdrucks der Reaktanten gesteigert werden. Dies lässt sich in einfacher Weise z.B. durch Dehydrierung bei verminderter Druck und/oder durch Zumischen eines Inertgases erreichen, weshalb die vorstehend genannten Inertgase im Rahmen des 40 erfundungsgemäßen Verfahrens durchaus erwünscht sind:

Wie bereits erwähnt, kommen als solche für das erfundungsgemäße Verfahren geeignete Inertgase z.B. Stickstoff, Wasserdampf, Kohlendioxid und Edelgase wie He, Ne oder Ar in Betracht. Bevor- 45 zugte inerte Verdünnungsmittel sind solche, die sich unter den Reaktionsbedingungen des erfundungsgemäßen Verfahrens zu weniger als 5 mol-%, besonders bevorzugt zu weniger als 3 mol-% und noch

besser zu weniger als 1 mol-% chemisch verändern). Alle genannten Verdünnungsmittel können beim erfindungsgemäßen Verfahren entweder für sich oder in Form unterschiedlichster Gemische mit verwendet werden. Als Verdünnungsgase können aber auch solche 5 Gase verwendet werden, die unter den gegebenen Randbedingungen mit molekularem Sauerstoff schneller exotherm reagieren als der wenigstens eine dehydrierte und/oder zu dehydrierende Kohlenwas-
serstoff.

10 Prinzipiell kann das erfindungsgemäße Verfahren aber auch ohne Beisein von inerten, verdünnend wirkenden Gasen durchgeführt werden. D.h., erfindungsgemäße Verfahren sind auch solche, bei denen das Reaktionsgas, das der Reaktionszone zugeführt wird, ausschließlich aus dem wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwas-
15 serstoff besteht. Das erfindungsgemäß erforderliche, molekulare Sauerstoff enthaltende, Gas wird in diesen Fällen erst längs des Reaktionspfades der Reaktionszone zugeführt. Es kann erfindungsgemäß jedoch auch bereits vorab des Eintritts des Reaktionsgases in die Reaktionszone selbigem zugesetzt werden. In diesen Fällen 20 kann das Reaktionsgas somit aus dem wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff und nur molekularem Sauerstoff oder molekularem Sauerstoff und einem oder mehreren Inertgasen bestehen. Selbstverständlich kann im Rahmen des erfindungsgemäßen Verfahrens molekularen Sauerstoff enthaltendes Gas auch sowohl vorab 25 des Eintritts des Reaktionsgases in die Reaktionszone als auch längs des Reaktionspfades in der Reaktionszone dem Reaktionsgas zugesetzt werden.

Erfindungsgemäß bevorzugt ist es, dem Reaktionsgas die Gesamt-
30 menge an molekularem Sauerstoff enthaltendem Gas vorab des Eintritts in die Reaktionszone zuzusetzen. Dabei ist es, wie beim erfindungsgemäßen Verfahren ganz allgemein, von Vorteil, wenn dem Reaktionsgas weder vorab des Eintritts in die Reaktionszone noch längs des Reaktionspfades externer molekularer Wasserstoff 35 zugesetzt wird.

In der Regel beträgt die dem Reaktionsgas vorab des Eintritts in die Reaktionszone zugesetzte Menge an molekularem Sauerstoff, bezogen auf die Gesamtmenge des zu dehydrierenden Kohlenwasser-
40 stoffes (z.B. Propan) 0,001 bis 0,5 mol/mol, bevorzugt 0,005 bis 0,2 mol/mol und besonders bevorzugt 0,05 bis 0,2 mol/mol. Die höheren Verhältnisse werden für höhere Propanumsätze bevorzugt an-
gewendet. Erfindungsgemäß zweckmäßig wird die Menge der dem Reak-
tionsgas zugesetzten Menge an molekularem Sauerstoff so bemessen,
45 dass längs des Reaktionspfades durch die Verbrennung von moleku-
larem Wasserstoff die für die heterogen katalysierte Dehydrierung
des wenigstens einen Kohlenwasserstoff benötigte Wärmemenge im

12

wesentlichen erzeugt wird. In besonderen Ausführungsformen kann die durch die Verbrennung von molekularem Wasserstoff mit molekularem Sauerstoff erzeugte Wärme auch größer oder kleiner sein als die für die Dehydrierung des Kohlenwasserstoffs benötigte Wärme.

5

Erfindungsgemäß zweckmäßig wird dem Reaktionsgas die Gesamtmenge an benötigtem Inertgas (ausnahmlich von in der Reaktionszone sich durch chemische Reaktion bildendem Inertgas) ebenfalls vorab des Eintritts in die Reaktionszone zugesetzt. D.h., erfindungsgemäß

10 wird keine Inertgaszwischeneinspeisung vorgenommen.

Mit Vorteil wird beim erfindungsgemäßen Verfahren als inertes Verdünnungsgas Wasserdampf mitverwendet. Wasserdampf bedingt neben seiner verdünnenden Wirkung als weiterem Vorteil in der 15 Regel ein verminderteres Verkoken der für das erfindungsgemäße Verfahren eingesetzten Katalysatoren, da der Wasserdampf mit solchermaßen gebildetem Koks normalerweise nach dem Prinzip der Kohlevergasung abreagiert.

20 Erfindungsgemäß bevorzugt wird ebenfalls keine Wasserdampfzwischeneinspeisung vorgenommen, sondern dem Reaktionsgas vorab des Eintritts in die Reaktionszone die zuzuführende Wasserdampfmenge auf einmal zugesetzt. Das Verhältnis von Wasserdampf zu dem wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff beträgt im Reaktionsgas vorab seines Eintritts in die Reaktionszone daher im 25 allgemeinen 0 bis 10 mol/mol, häufig 0,1 bis 10 mol/mol und bevorzugt 0,1 bis 5 mol/mol.

Da der im Rahmen des erfindungsgemäßen Verfahrens benötigte molekulare Sauerstoff normalerweise als Bestandteil von Luft zugesetzt wird, enthält das Reaktionsgas vorab seines Eintritts in die Reaktionszone normalerweise auch molekularen Stickstoff als inertes Verdünnungsgas.

35 D.h., in der Regel wird das beim erfindungsgemäßen Verfahren der Reaktionszone zugeführte Reaktionsgas Wasserdampf und Stickstoff als inerte Verdünnungsgase enthalten.

Kennzeichnendes Merkmal des erfindungsgemäßen Verfahrens ist es, 40 daß das der Reaktionszone entnommene, molekularen Wasserstoff, Wasserdampf, den wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff und den wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff enthaltende, Produktgas in zwei Teilmengen identischer Zusammensetzung aufgeteilt und eine der beiden Teilmengen als 45 Reaktionsgas in die Reaktionszone zurückgeführt wird. Diese Rückführung kann sowohl in Form von Zwischeneinspeisungen als auch am Eintritt des Reaktionsgases in die Reaktionszone erfol-

13

gen. Erfindungsgemäß bevorzugt erfolgt sie ausschließlich am Eintritt des Reaktionsgases in die Reaktionszone. Das Reaktionsgas selbst wird beim erfindungsgemäßen Verfahren der Reaktionszone normalerweise lediglich an einer Stelle und nicht über zusätzliche Zwischeneinspeisungen zugeführt.

Die Summe aus der Reaktionszone zugeführtem Reaktionsgas und am Eintritt des Reaktionsgases in die Reaktionszone rückgeführtem Kreisgas soll in dieser Schrift als Beschickungsgas bezeichnet werden.

Die Vorteilhaftigkeit des erfindungsgemäßen Verfahrens wird darauf zurückgeführt, daß die in die Reaktionszone rückgeführte Produktgasmenge noch im Verlauf der heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung gebildeten molekularen Wasserstoff enthält, was die Möglichkeit eröffnet, beim erfindungsgemäßen Verfahren auf den Zusatz von externem Wasserstoff gänzlich zu verzichten und dennoch die Vorteile der Wasserstoffverbrennung zu erzielen. Insbesondere wenn das in die Reaktionszone rückgeführte Kreisgas Bestandteil des Beschickungsgases ist, enthält das Beschickungsgas so von Anfang an für Verbrennungszwecke molekularen Wasserstoff, der nicht einer teuren externen Quelle entstammt.

Die Verbrennung des im Kreisgas enthaltenen molekularen Wasserstoff führt zu einer Wasserstoffeliminierung aus dem Dehydriegleichgewicht, was unter sonst identischen Bedingungen eine Erhöhung des thermodynamisch möglichen Dehydrierumsatzes bewirkt. Darüberhinaus geht mit der erfindungsgemäßen Maßnahme der Kreisgasrückführung eine erhöhte Selektivität der Bildung von dehydriertem Kohlenwasserstoff einher. Dies gilt insbesondere dann, wenn es sich bei dem zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff um Propan handelt. Mit ursächlich für diese Selektivitätserhöhung dürfte sein, daß der im Kreisgas in die Reaktionszone rückgeführt, bereits einmal dehydrierte, Kohlenwasserstoff sich bezüglich der angestrebten vergleichsweise spezifischen katalytischen Dehydrierung sowie Wasserstoffverbrennung in überraschender Weise weitgehend inert verhält.

Erfindungsgemäß zweckmäßig wird man wenigstens 10 % bzw. 20 % des der Reaktionszone entnommenen Produktgases in die Reaktionszone rückführen. Erfindungsgemäß vorteilhaft wird die als Kreisgas in die Reaktionszone rückgeführte Teilmenge des der Reaktionszone entnommenen Produktgases jedoch nicht mehr als 90 % bzw. 80 % betragen. D.h., die als Kreisgas in die Reaktionszone rückgeführte Teilmenge des der Reaktionszone entnommenen Produktgases kann beim erfindungsgemäßen Verfahren z.B. 20 bis 80 %, oder 30 bis 70 %, oder 40 bis 60 % oder auch 50 % der entnommenen Produkt-

menge betragen. Besonders vorteilhaft ist der Mengenbereich 50 bis 70 %.

Werden beim erfindungsgemäßen Verfahren in bevorzugter Weise das 5 Reaktionsgas und das Kreisgas der Reaktionszone jeweils nur an einer Stelle so zugeführt, daß das Beschickungsgas sowohl die der Reaktionszone insgesamt zugeführte Menge an molekularem Sauerstoff als auch an molekularem Wasserstoff enthält, kann man durch geeignete Wahl des molaren Verhältnisses von molekularem Sauer- 10 stoff zu molekularem Wasserstoff im Beschickungsgas den Gesamtverlauf der erfindungsgemäßen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung wenigstens eines zu dehydrierenden Kohlenwasserstoffes, bezogen auf einmaligen Durchgang des Beschickungsgasmisches durch die Reaktionszone, sowohl endotherm, autotherm (die 15 Bruttoreaktionsenthalpie über die Reaktionszone ist im wesentlichen Null) oder exotherm verwirklichen. Eine autotherme bis leicht exotherme Fahrweise ist erfindungsgemäß bevorzugt. Als erfindungsgemäß günstig wird es in diesem Fall erachtet, wenn das vorgenannte molare Verhältnis von im Beschickungsgas befindlichem 20 molekularem Sauerstoff zu im Beschickungsgas befindlichem molekularem Wasserstoff 1:1 oder kleiner und besonders bevorzugt 1:2 und kleiner beträgt. Wählt man das vorgenannte Verhältnis größer als 1:2 und führt man vom der Reaktionszone entnommenen Produktgas mehr als 90 % als Kreisgas, kann man die thermodynamische 25 Kontrolle der erfindungsgemäßen heterogen katalysierten partiellen Dehydrierung weitgehend auflösen und Umsätze im Bereich von 80 bis 90 mol%, bezogen auf einmaligen Durchgang des Reaktionsgases, erzielen. In der Regel ist der Gesamtreaktionsverlauf dann exotherm.

30

Je nach Bedarf kann das Beschickungsgas der Reaktionszone bereits vorerwärm't zugeführt werden.

Ohne besondere Maßnahmen kann das erfindungsgemäße Verfahren so 35 gestaltet werden, daß bei einmaligem Durchgang des Reaktionsgases durch die Reaktionszone ein Umsatz des zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff (z.B. Propan oder Butan) von ≥ 5 mol-% bis ≤ 70 mol-% erzielt wird.

40 Die Wahl des Umsatzes orientiert sich insbesondere an der Folgeverwendung des nicht als Kreisgas in die Reaktionszone rückgeführten Teils des der Reaktionszone entnommenen Produktgases. Dieser Produktaustrag kann z.B. in an sich bekannter Weise durch aufgearbeitet werden, daß man die in ihm enthaltenen, von 45 Kohlenwasserstoff verschiedenen, Bestandteile beispielsweise durch selektive Absorption der enthaltenen Kohlenwasserstoffe in einem organischen Lösungsmittel, z.B. wie in der DE-A 10 028 582

beschrieben, und/oder rektifikativ abtrennt und das verbliebene Gemisch aus zu dehydrierendem Kohlenwasserstoff und dehydriertem Kohlenwasserstoff in einem Splitter (z.B. im Fall von Propan als zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff) auftrennt und den Anteil des 5 zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff als Bestandteil des Reaktionsgases in die Dehydrierung rückführt, während der abgetrennte dehydrierte Kohlenwasserstoff einer weiteren Zielumsetzung zugeführt wird. Für diesen Fall wird man das erfindungsgemäße Verfahren zweckmäßig im Bereich höherer Kohlenwasserstoffumsätze (typisch 10 prisch 35 bis 60 mol-%) durchführen.

Häufig wird man das erfindungsgemäße Verfahren jedoch mit einem Verfahren zur Herstellung von partiellen Oxidationsprodukten und/ oder partiellen Ammonoxidationsprodukten oder mit einem Verfahren 15 zur Herstellung von Alkylierungsprodukten, Diels-Alder Addukten, Oxichlorierungsprodukten und Methatheseprodukten des wenigstens einen, im der Reaktionszone des erfindungsgemäßen Verfahrens entnommenen Produktgas enthaltenen, dehydrierten Kohlenwasserstoff (z.B. Propen oder iso-Buten) koppeln, wie es z.B. in der 20 US-A 3 161 670, der EP-A 117 146, der DE-A 33 13 573, der DE-A 10 028 582 sowie der DE-A 10 131 297 oder in der DE-A 10 148 575, der DE-A 10 148 577, der DE-A 10 206 954, der DE-A 10 159 615, der DE-A 10 118 634, der DE-A 10 130 958 und der DE-A 10 160 726 empfohlen wird. In diesen Fällen sind Umsätze 25 beim erfindungsgemäßen Dehydrierverfahren von ≥ 5 mol-% bis ≤ 30 mol-% oder ≤ 25 mol-%, häufig etwa 20 mol-%, ausreichend.

Dazu wird man aus der Teilmenge (Produktgasgemisch A) des beim erfindungsgemäßen Verfahren der Reaktionszone entnommenen Produktgases, das nicht in die Reaktionszone rückgeführt wird, von den darin enthaltenen, von dem wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff (z.B. Propan, n-Butan oder iso-Butan) und dem wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff (z.B. Propen, n-Buten oder iso-Buten) verschiedenen Bestandteilen gegebenenfalls 30 in einer Abtrennzone eine Teil- oder die Gesamtmenge unter Erhalt einer Abtrennzone eine Teil- oder die Gesamtmenge unter Erhalt eines Produktgasgemisches A' abtrennen und entweder das Produktgasgemisch A oder das Produktgasgemisch A' zur Beschickung einer der vorgenannten Nachfolgereaktionen wie z.B. einer heterogen katalysierten Oxidations- und/oder Ammonoxidationszone verwenden, in 35 der der enthaltene wenigstens eine dehydrierte Kohlenwasserstoff z.B. einer partiellen Oxidation- und/oder Ammonoxidation mit molekularem Sauerstoff unter Bildung eines Produktgemisches B unterworfen wird, das als Zielprodukt wenigstens ein partielles 40 Oxidations- und/oder Ammonoxidationsprodukt (z.B. Acrylsäure, Meth-

16

acrylsäure, Acrolein, Acrylnitril etc.) des wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff enthält.

In einer Aufarbeitungszone C wird anschließend aus dem Produktgasgemisch B Zielprodukt abgetrennt und vom im restlichen Produktgasgemisch B enthaltenen nicht umgesetzten wenigstens einen zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff wenigstens eine Teilmenge als Bestandteil eines zweiten Kreisgases in die Reaktionszone des erfindungsgemäßen Dehydrierverfahrens als Quelle für das Reaktionsgas rückgeführt.

Dieses zweite Kreisgas wird in der Regel neben dem zu dehydrierenden Kohlenwasserstoff häufig noch inerte und/oder nicht inerte Verdünnungsgase wie Oxygenate, Methan, Ethan, Ethylen, höhere Kohlenwasserstoffe, Wasserdampf, N₂, CO, CO₂ und gegebenenfalls molekularen Sauerstoff enthalten.

Im Fall einer solchen Kopplung des erfindungsgemäßen Verfahrens mit einer heterogen katalysierten partiellen Oxidation und/oder Ammonoxidation des wenigstens einen dehydrierten Kohlenwasserstoff ist es vorteilhaft, das Oxidations- und/oder Ammonoxidationsverfahren in Anwendung eines Überschusses an molekularem Sauerstoff bezüglich der Oxidations- und/oder Ammonoxidationsstöchiometrie durchzuführen. In zweckmäßiger Weise wird man in der Aufarbeitungszone C dann so arbeiten, daß dieser Überschuß an molekularem Sauerstoff in dem zweiten Kreisgas im wesentlichen verbleibt. Dieses molekularen Sauerstoff enthaltende zweite Kreisgas kann dann als Bestandteil des Reaktionsgases für das erfindungsgemäße Verfahren Quelle (bevorzugt alleinige Quelle) des im Rahmen des erfindungsgemäßen Verfahrens benötigten molekularen Sauerstoff sein. Das Vorgenannte gilt insbesondere dann, wenn der zu dehydrierende Kohlenwasserstoff Propan und das partielle Oxidationsprodukt des dehydrierten Kohlenwasserstoff Propen das Acrolein und/oder die Acrylsäure ist.

Enthält das in die Reaktionszone des erfindungsgemäßen Verfahrens rückgeführte noch molekularen Sauerstoff enthaltende zweite Kreisgas auch noch CO, Oxygenate wie z.B. Acrolein, Acrylsäure, Formaldehyd, Essigsäure und/oder Ethylenoxid, so können diese vorab und/oder in dieser Reaktionszone mit dem molekularen Sauerstoff gleichfalls heterogen katalysiert zu z.B. CO₂ und H₂O aufoxidiert werden. Die dabei frei werdende Reaktionswärme kann ebenfalls dem Zweck der Erwärmung des Reaktionsgases dienen.

Erfindungsgemäß vorteilhaft umfaßt die Reaktionszone des erfindungsgemäßen Verfahrens lediglich eine Katalysatorschüttung, wobei als Katalysator ein solcher gemäß Beispiel 1, oder gemäß

17

Beispiel 2 oder gemäß Beispiel 3, oder gemäß Beispiel 4 der DE-A 19 937 107 oder gemäß Ausführungsbeispiel der DE-A 10 060 099 eingesetzt wird.

5 Ist der zu dehydrierende Kohlenwasserstoff Propan und der dehydrierte Kohlenwasserstoff Propen, so kann sich das Beschickungsgasmisch damit zusammensetzen aus:

a) 50 bis 70 % des der (Dehydrier) Reaktionszone entnommenen Produktgases (erstes Kreisgas).
10 Dieses Produktgas ist üblicherweise wie folgt zusammengesetzt:

15 0 - 1 Vol.-% Methan, 0 - 60 Vol.-% H₂O,
0 - 1 Vol.-% Ethan, 0 - 1 Vol.-% C₄₊-Kohlenstoff,
0 - 1 Vol.-% Ethen, 0 - 2 Vol.-% CO₂,
1 - 10 Vol.-% H₂, 0 - 2 Vol.-% O₂,
1 - 20 Vol.-% Propen, 10 - 40 Vol.-% Propan,
0 - 1 Vol.-% CO, Rest bis 100 Vol.-%: im wesentlichen Stickstoff.

20

b) einem zweiten Kreisgas, das aus der heterogen katalysierten Partialoxidation zu Acrolein und/oder Acrylsäure des im nicht direkt in die Dehydrierreaktionszone rückgeföhrten Teil es 25 der Dehydrierreaktionszone entnommenen Produktgases enthaltenen Propen herröhrt; dieses zweite Kreisgas ist üblicherweise wie folgt zusammengesetzt:

30 0 - 1 Vol.-% Methan, 0 - 1 Vol.-% CO,
0 - 5 Vol.-% H₂O, 0 - 3 Vol.-% CO₂,
0 - 1 Vol.-% Ethen, 0 - 10 Vol.-% O₂,
0 - 1 Vol.-% Ethan, 10 - 40 Vol.-% Propan,
0 - 1 Vol.-% Wasserstoff, 0 - 1 Vol.-% C₄₊-Kohlen-
35 0 - 1 Vol.-% Propen, wasserstoffe,
Rest bis 100 Vol.-%: im wesentlichen Stickstoff.

35

c) Frischpropan und frischem Wasserdampf.

40 Eine Zufuhr weiterer Gase in die Reaktionszone ist erfindungsgemäß nicht erforderlich.

Die Volumenverhältnisse betragen dabei zweckmäßig:

erstes Kreisgas: zweitem Kreisgas: Frischpropan: Frischwasser-
dampf = 10-30 : 10-30 : 1 : 0,1-5.

5

Bevorzugt betragen vorgenannte Volumenverhältnisse 20:20:1:1. Die heterogen katalysierte Dehydrierung wird dabei bevorzugt im wesentlichen autotherm bei einer Temperatur von 450°C bis 650°C und bei einem Druck von 1 bar bis 3 bar durchgeführt. Die Belastung 10 des Dehydrierkatalysators mit Beschickungsgas beträgt zweckmäßig 2000 bis 20 000 Nl/l Kat. · h.

Bevorzugte Katalysatorgeometrie sind Stränge der Länge 2 mm bis 10 mm und eines Durchmessers des Querschnitts von 1 mm bis 4 mm.

15

Der verwendete Katalysator kann wie in der DE-A 10 028 582 beschrieben regeneriert werden. Bei ausgeprägter Desaktivierung kann die Regenerierprozedur mehrfach hintereinander angewendet werden, um die Ursprungsperformance im wesentlichen wieder rück- 20 zugewinnen. Die Regenerierprozedur enthält einen Regenerierschritt mit reinem oder mit durch Inertgas verdünntem molekularem Wasserstoff. Um die für diesen Regenerierschritt benötigte Wasserstoffmenge zu beschränken, ist es anwendungstechnisch zweckmäßig, den Regenerierwasserstoff entweder im Kreis zu fahren 25 oder in besonders einfacher Weise längere Zeit über dem deaktivierten Katalysator stehen zu lassen. Als Reaktor kann für die Dehydrierung ein einfacher Schachtreaktor verwendet werden. Die Partialoxidation kann wie in den zitierten Schriften des Standes der Technik (insbesondere die DE-A 10 311 297 und die 30 DE-A 10 028 582) beschrieben realisiert werden. Dabei wird man aus dem Produktgasgemisch A vorab seiner Verwendung für die Partialoxidation bevorzugt alle von Propan und Propen verschiedenen Bestandteile abtrennen.

35 Üblicherweise wird beim erfindungsgemäßen Verfahren die Kreisgas- rückführung in die Reaktionszone mittels eines außerhalb der Reaktionszone liegenden Kompressors durchgeführt.

In besonders eleganter Weise lässt sich diese Kreisgasführung je- 40 doch in einem Strahlpumpen-Kreislaufreaktor realisieren.

Ein solcher Reaktor umfasst die Katalysatorbeschickung und wenigstens eine Strahlpumpe (Figur 1 zeigt die schematische Skizze einer Strahlpumpe). Letztere umfasst eine Treibdüse (1), ein

19

Mischrohr (2), einen Diffusor (3) und einen Saugstutzen (4). Die Ziffern in Klammern beziehen sich auf die Figur 1.

Durch die Treibdüse wird in Förderrichtung ein Treibstrahl in das Mischrohr entspannt. Im Saugstutzen wird dadurch ein Unterdruck erzeugt, durch das den Saugstutzen umgebendes Gas angesaugt und bei gleichzeitiger Vermischung mit dem Treibstrahl durch das Mischrohr über den Diffusor transportiert und entlassen wird. Der Treibstrahl wird beim erfindungsgemäßen Verfahren in zweckmäßiger Weise durch das der Reaktionszone zuzuführende Reaktionsgas gebildet. Hinter dem Diffusor wird die Förderrichtung umgekehrt und das Reaktionsgas der Katalysatorbeschickung zugeführt. Eine Teilmenge des die Katalysatorbeschickung verlassenden Produktgases wird über den Saugstutzen partiell angesaugt, im Mischrohr mit Reaktionsgas vermischt und über den Diffusor als Beschickungsgasmisch entlassen. Die Restmenge des Produktgases wird aus dem Reaktor geführt. Der in dieser Schrift verwendete Begriff der Strahlpumpe soll auch Ejektorstrahldüsen umfassen. Eine beispielhafte Gestaltung eines Strahlpumpen-Kreislaufreaktors zeigt die Figur 2. In der Figur 2 haben die Ziffern folgende Bedeutung:

1 = Katalysatorbett; 2 = z.B. Propan; 3 = z.B. Luft; 4 = z.B. Wasserdampf; 5 = Produktgas; 6 = Strahlpumpen.

Es handelt sich dabei um einen Strahlpumpen-Kreislaufreaktor des Typs, bei dem sich der Saugstutzen auf der einen und der Diffusor auf der anderen Seite der Katalysatorbeschickung befindet. Bei im Reaktorinneren liegenden Strahlpumpen kann es zweckmäßig sein, den Saugstutzen verschließbar zu gestalten. Dies kann insbesondere für Zwecke der Regenerierung der Katalysatorbeschickung von Vorteil sein. Dabei wird der Treibstrahl durch Regeneriergas gebildet während der Saugstutzen verschlossen ist. Er kann aber auch geöffnet sein. Selbstredend kann sich beim Strahlpumpen-Kreislaufreaktor die wenigstens eine Strahlpumpe auch außerhalb des die Katalysatorbeschickung enthaltenden Reaktorraumes befinden.

Ein noch zu erwähnender weiterer Vorteil der erfindungsgemäßen Verfahrensweise besteht in einer verlängerten Standzeit der Katalysatorbeschickung im Vergleich zu einer Fahrweise ohne Kreisgasrückführung in die Reaktionszone.

20

Beispiele und Vergleichsbeispiele

1. Präparierung des Dehydrierreaktors

5 1000 g eines gesplitteten $ZrO_2 \cdot SiO_2$ Mischoxids wurden mit einer Lösung von 11,993 g $SnCl_2 \cdot 2 H_2O$ und 7,886 g $H_2PtCl_6 \cdot 6 H_2O$ in 600 ml Ethanol übergossen.

10 Das Mischoxid wies ein ZrO_2/SiO_2 -Gewichtsverhältnis von 95:5 auf. Hersteller des Mischoxids war die Firma Norton (USA).

15 Das Mischoxid wies folgende Spezifikation auf:
Type AXZ 311070306, Lot-No. 2000160042, Siebfaktion: 1,6 bis 2 mm, BET-Oberfläche: 86 m^2/g , Porenvolumen: 0,28 ml/g
(Quecksilber-Porosimetrie-Messung).

20 Das überstehende Ethanol wurde am Rotavapor unter Rotieren im Wasserstrahlpumpenvakuum (20 mbar) bei einer Wasserbadtemperatur von 40°C abgezogen. Anschließend wurde jeweils unter stehender Luft zunächst 15 h bei 100°C getrocknet und anschließend bei 560°C während 3 h calciniert. Danach wurde der getrocknete Feststoff mit einer Lösung von 7,71 g $CsNO_3$, 13,559 g KNO_3 und 98,33 g $La(NO_3)_3 \cdot 6 H_2O$ in 2500 ml H_2O übergossen. Das überstehende Wasser wurde am Rotavapor unter Rotieren im Wasserstrahlpumpenvakuum (20 mbar) bei einer Was-
25 tertemperatur von 85°C abgezogen. Anschließend wurde jeweils unter stehender Luft zunächst 15 h bei 100°C getrocknet und anschließend bei 560°C während 3 h calciniert.

30 Der so erhaltene Katalysatorvorläufer wies eine Zusammensetzung von $Pt_{0,3}Sn_{0,6}Cs_{0,5}K_{0,5}La_{3,0}$ (Gewichtsverhältnisse) auf (ZrO_2)₉₅ · (SiO_2)₅ (Gewichtsverhältnis) auf.

35 Mit 20 ml des erhaltenen Katalysatorläufers wurde ein vertikal stehender Rohrreaktor beschickt (Reaktorlänge: 800 mm; Wanddicke: 2 mm; Innendurchmesser: 20 mm; Reaktormaterial: innen-alonisiertes (d.h. mit Aluminiumoxid beschichtetes) Stahlrohr; Beheizung: elektrisch (Ofen der Fa. HTM Reetz, LOBA 1100-28-650-2) auf einer längsmittigen Länge von 650 mm;
40 Länge der Katalysatorschüttung: 75 mm; Position der Katalysatorschüttung: auf der Längsmitte des Rohrreaktors; Befüllung des Reaktorrestvolumens nach oben und unten mit Steatitkugeln (Inertmaterial) eines Durchmessers von 4 - 5 mm, nach unten auf einem Kontaktstuhl aufsitzend).

21

5 Anschließend wurde das Reaktionsrohr bei einer Außenwandtemperaturregelung längs der Heizzone von 500°C (bezogen auf ein mit einem identischen Inertgasstrom durchströmtes Rohr) mit 9,3 Nl/h Wasserstoff während 30 min beschickt. Anschließend wurde der Wasserstoffstrom bei gleichbleibender Wandtemperatur zunächst während 30 min durch einen 23,6 Nl/h betragenden Strom aus 80 Vol.-% Stickstoff und 20 Vol.-% Luft und danach während 30 min durch einen identischen Strom aus reiner Luft ersetzt. Unter Beibehalt der Wandtemperatur wurde dann mit 10 einem identischen Strom von N₂ während 15 min gespült und abschließend nochmals während 30 min mit 9,3 Nl/h Wasserstoff reduziert. Damit war die Aktivierung des Katalysatorvorläufers abgeschlossen.

15 2. Vergleichsbeispiel 1

20 Ein wie unter 1. beschrieben präparierter Dehydrierreaktor wurde bei gleichbleibender Temperaturregelung (500°C Wandtemperatur bezogen auf Inertgasdurchströmung) mit einem Gemisch aus 20 Nl/h Roh-Propan und 20 g/h Wasserdampf als Reaktionsgas beschickt. Dabei wurde das Roh-Propan mittels eines Massendurchflussreglers der Fa. Brooks zudosiert, während das Wasser mittels einer HPLC Pump 420 der Fa. Kontron zunächst flüssig in einen Verdampfer dosiert, in selbigem verdampft 25 und dann mit dem Roh-Propan vermischt wurde. Die Temperatur des Reaktionsgases betrug 150°C.

30 Mittels einer sich am Rektorausgang befindlichen Druckregelung (Fa. REKO) wurde der Ausgangsdruck des Reaktors auf 1,5 bar absolut eingestellt.

35 Das hinter der Druckregelung auf Normaldruck entspannte Produktgas wurde abgekühlt, wobei der enthaltene Wasserdampf auskondensierte. Das nicht kondensierte Restgas wurde mittels GC (HP 6890 mit Chem-Station, Detektoren: FID, WLD, Trennsäulen: Al₂O₃/KCl (Chrompack), Carboxen 1010 (Supelco)) analysiert. In entsprechender Weise war auch das Reaktionsgas analysiert worden.

40 45 Die nachfolgende Tabelle 1 weist die erzielten Ergebnisse in Abhängigkeit von der Betriebsdauer aus. Dabei beziehen sich die Angaben in Vol.-% auf "trocken" gerechnetes Gas. D.h., die enthaltene Menge an Wasserdampf blieb in allen Fällen unberücksichtigt.

Tabelle 1

	Reaktionsgas Vol.-%	Produktgas (nach 1 h) Vol.-%	Produktgas nach (9 h) Vol.-%
5	Propan	99,99	64,25
	Propen	0,0096	16,61
	H ₂	0	18,74
	O ₂	0	0
10	N ₂	0	0,068
	Methan	0	0,040
	Ethan	0,0017	0,118
	Ethen	0	0,019
15	CO	0	0,019
	CO ₂	0	0,129

Diesen Werten entspricht ein auf einmaligen Durchgang des Reaktionsgases bezogener Propanumsatz von 20,8 mol-% und eine Selektivität der Propenbildung von 99,1 mol-%.

20

Vergleichsbeispiel 2

Die Randbedingungen des Vergleichsbeispiels 1 wurden beibehalten, dem Reaktionsgas wurden jedoch zusätzlich 7,5 Nl/h Luft zugesetzt und der Versuch anschließend weitergeführt. Die Propanbelastung 25 des Katalysatorbettes entsprach jener aus Vergleichsbeispiel 1.

Die nachfolgende Tabelle 2 weist die erhaltenen Ergebnisse in Abhängigkeit von der Betriebsdauer (Zeitdauer ab Umstellung auf die neuen Reaktionsbedingungen) aus. Die Angaben in Vol.-% beziehen sich wieder auf "trocken gerechnetes" Gas.

30

Tabelle 2

	Reaktionsgas Vol.-%	Produktgas (nach 3 h) Vol.-%	Produktgas nach (20 h) Vol.-%
35	Propan	73,16	45,43
	Propen	0,007	14,40
	H ₂	0	17,56
	O ₂	5,34	0
40	N ₂	21,50	19,28
	Methan	0	0,16
	Ethan	0,0012	0,20
	Ethen	0	0,05
45	CO	0	0,16
	CO ₂	0	2,77

Ein Vergleich mit Tabelle 1 weist aus, daß das Beisein des Luftsauerstoff sowohl eine Erhöhung der CO_x -Bildung als auch eine Verstärkung der Bildung von Crackprodukten (Methan, Ethan und Ethen) bewirkt. Beides weist eine geringere Selektivität der Propenbildung aus. Letztere wurde, bezogen auf einen einmaligen Durchgang der Reaktionsgases, bei einem Propanumsatz von 24,6 mol-% als 5 91,4 mol-% ermittelt.

Ausführungsbeispiel

10 Die Randbedingungen des Vergleichsbeispiels 2 wurden beibehalten, allerdings wurden 422 l/h des auf 150°C abgekühlten Produktgases an den Reaktoreingang zurückgeführt (mittels eines Membran-Kompressors der Fa. KNF Neuberger, $P \approx 1,5$ bar) und dort mit dem Reaktionsgas gemäß Vergleichsbeispiel 2 zum der Katalysator-15 schüttung zugeführten Beschickungsgas vermischt. Die Einstellung der Kreisgasmengen erfolgte mittels einer mit dem Membran-Kompressor gekoppelten Blendenmessung (Fa. Rosemount, Blendendurchmesser: 1,3 mm). Um ein Auskondensieren von Wasser zu vermeiden, 20 wurden der Membran-Kompressor, die Blendmessung und die Kreisgasleitungen mittels Heizbändern auf 150°C beheizt. Die Propanbelastung aus Vergleichsbeispiel 2 wurde beibehalten. Der Teil des Produktgases, der nicht im Kreis in die Reaktionszone rückgeführt wurde, wurde wie beschrieben analysiert. Die nachfolgende Tabelle 25 weist die erhaltenen Ergebnisse in Abhängigkeit von der Betriebsdauer (Zeitdauer ab Umstellung auf die neuen Reaktionsbedingungen) aus. Die Angaben in Vol.-% beziehen sich wieder auf "trocken gerechnetes" Gas.

30 Tabelle 3

	Beschickungsgas Vol.-%	Produktgas (nach 3 h) Vol.-%	Produktgas nach (20 h) Vol.-%
35 Propan	73,08	60,15	57,97
Propen	0,007	13,10	14,51
H ₂	0	5,36	6,94
O ₂	5,36	0	0
N ₂	21,55	20,73	19,93
40 Methan	0	0,04	0,04
Ethan	0,0009	0,12	0,13
Ethen	0	0,12	0,11
CO	0	0,01	0,02
CO ₂	0	0,37	0,36

24

Der Vergleich von Tabelle 3 mit der Tabelle 2 zeigt, dass die erfundungsgemäße Kreisgasfahrweise die in Vergleichsbeispiel 2 durch die Luftzugabe bedingte Zunahme der CO_x-Bildung und die Entstehung von Crackprodukten (Methan, Ethan und Ethen) bezogen auf gebildetes Propen auf ein Niveau zurückdrängt, das nahezu jenem in Vergleichsbeispiel 1, das unter Sauerstoffausschluß durchgeführt wurde, entspricht. Dies weist eine Zunahme der Selektivität der Propenbildung gegenüber Vergleichsbeispiel 2 aus. Weiterhin weisen die numerischen Werte für den Wasserstoffgehalt im Vergleich mit Tabelle 2 aus, daß der rezirkulierte Wasserstoff weitgehend selektiv durch den Lauftsauerstoff oxidiert worden ist. Bezogen auf einmaligen Durchgang des Beschickungsgases betrug die Selektivität der Propenbildung 98,0 mol-% bei einem Propanumsatz von 20,3 mol-%.

15

20

25

30

35

40

45

Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten partiellen
Dehydrierung

5 Zusammenfassung

Ein Verfahren der kontinuierlichen heterogen katalysierten par-
tiellen Dehydrierung eines Kohlenwasserstoffs in der Gasphase und
im Beisein von molekularem Sauerstoff, bei dem ein Teil des Pro-
duktes in die Reaktionszone zurückgeführt wird und ein Reaktor
zur Durchführung eines solchen Verfahrens.

15

20

25

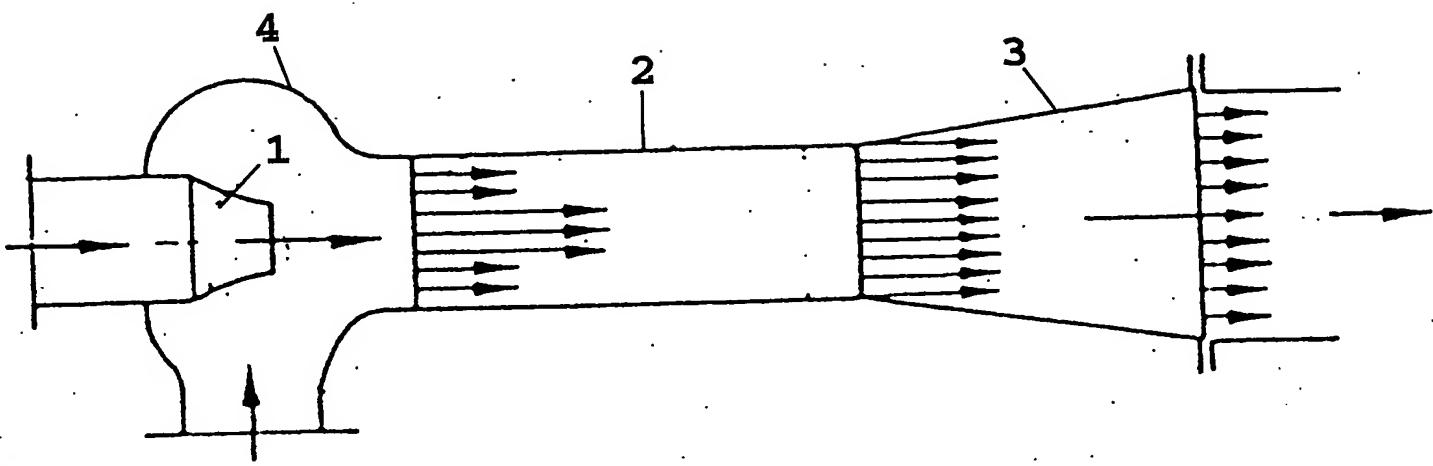
30

35

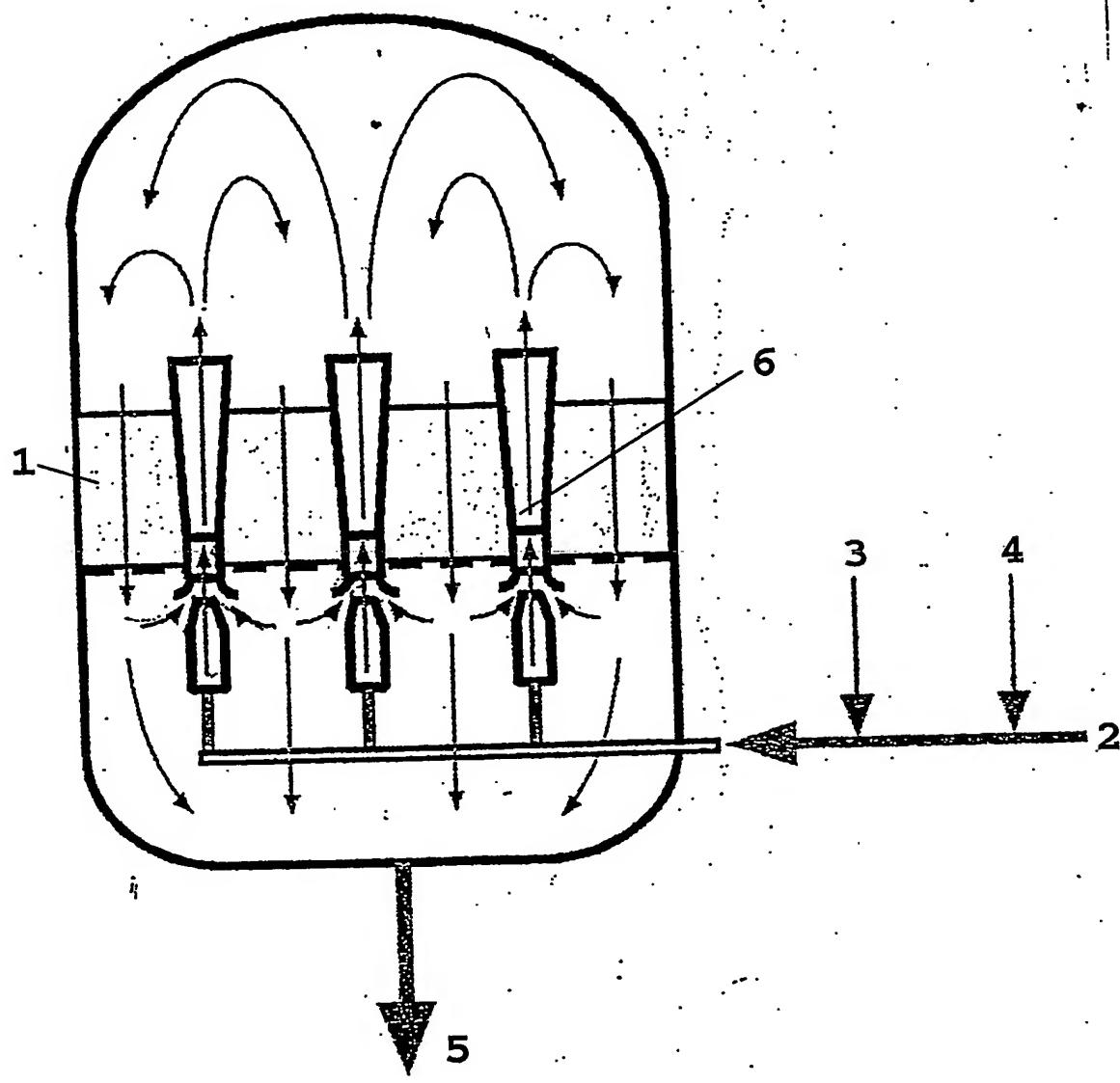
40

45

Figur 1



Figur 2



**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.